⑩ 日本国特許庁(JP)

⑪特許出願公開

⑫ 公 開 特 許 公 報 (A)

昭62-283001

 $@Int_Cl_4$

` į́?

識別記号

庁内整理番号

❸公開 昭和62年(1987)12月8日

B 60 C 1/00

6772-3D

審査請求 未請求 発明の数 1 (全9頁)

図発明の名称 空気入りタイヤ

②特 願 昭61-77081

②出 願 昭61(1986)4月2日

⑩昭61(1986)2月5日39日本(JP)動特願 昭61-24634

⑫発 明 者 川 口

保 美

東大和市中央2-570-7

⑫発 明 者 毛 利

浩夫

小平市小川東町3-4-8-205

⑫発 明 者 石 井 通

東村山市久米川町5-29-1

⑪出 願 人 株式会社ブリヂストン

東京都中央区京橋1丁目10番1号

⑭代 理 人 弁理士 有我 軍一郎

明細書

1. 発明の名称

空気入りタイヤ

2. 特許請求の範囲

タイヤのケースと、ケースのクラウン部を被覆するトレッドと、を備えた空気入りタイヤにおいて、トレッドのゴム成分が一60で以下のガラス転移温度を有する重合物からなり、トレッドは当該トレッド全体積の少くとも10%以上の発泡ゴム層を有し、発泡ゴムが平均気泡径1~120 μmの独立気泡を含有し、かつ、この発泡率 Vs が1~100%の範囲にある事を特徴とする空気入りタイヤ・3.発明の詳細な説明

(産業上の利用分野)

本発明は空気入りタイヤ、詳しくは、発熱耐久性を損うことなく、耐摩耗性が充分実用性にたえ、 水雪路面上における駆動性、制動性および操縦性 を署しく改良した空気入りタイヤに関する。

(従来の技術とその問題点)

従来、空気入りタイヤは米雪路面上を走行する
際の駆動性、制動性および操縦性(以下、単に氷
雪性能という)を確保するために、スパイクタイヤを
をトレッド表部に打ち込んだスパイクピンと多
用している。しかしながら、スパイクピンと
や道路の摩耗によるこれらの微粉末が飛散の損傷が
虚ごり、大きな社会問題になっている。これらに
対処するため、スパイクピンの突出し量、打ち込
み数の規制およびスパイクピンの材質等の検討が
なされているが、前記社会問題の根本解決にはなっていない。

一方、スパイクピンを用いない、いわゆるスタッドレスタイヤにおいて、タイヤトレッドの模様、トレッドゴム質の検討がなされているが、スパイクタイヤと同等の米雪性能は発揮できないという問題点がある。特に、トレッドゴム質については、低温時のゴム弾性を確保するために、ガラス転移点の低いポリマーを用い、かつ、低温時の路面との摩擦係数を確保するために、低融点の軟化剤を

用いることも検討されているが、氷雪性能が十分でないという問題点がある。

本発明の目的は上記従来のスパイクタイヤやスタッドレスタイヤの問題点を解消することにあり特にタイヤの氷雪性能、耐摩耗性および発熱耐久性を両立させた実用上の使用に充分耐え得る新規なタイヤを提供することである。

3

合ゴムの単独、または、これらの重合物の2種以上の混合物である。この理由は、これらの重合物を用いることによりトレッドは低温においても充分にゴム弾性を有しているからである。

また、発泡ゴム層は、トレッドの体積の少なくとも10%以上が望ましく、好ましくは10~70%、さらに好ましくは40~60%である。発泡ゴム層をトレッド全体積の少なくとも10%以上としたのは、10%未満では氷雪性能の改良効果が少ないためである。

また、発泡ゴム層をトレッドに用いる方法としては、トレッド全体が発泡ゴム層(発泡ゴム層100%)からなってもよい。

また、トレッドが路面に接する外側トレッド層と、この放射内側の内側トレッド層から構成され、これらのいずれか一方の層が発泡ゴム層からなるトレッドを有するタイヤでもよい。ここで外側トレッド層が発泡ゴム層からなり、内側トレッド層が通常の無発泡ゴムからなるトレッドである場合には、内側トレッド層の無発泡ゴム(固相ゴム)

(問題点を解決するための手段)

本発明者らは、前記問題点を解決するため、種々検討した結果、トレッドのゴム層にカラス転移点の低いポリマーを用い、その内部に独立気泡を含有させることにより、前記問題点を解決しうることを確かめ、この事実をもとに、さらに、構造面からも検討を重ね、本発明を達成するに至った。

すなわち、本発明に係る空気入りタイヤは、タイヤのケースと、ケースのクラウン部を被覆するトレッドと、を備えた空気入りタイヤにおいて、トレッドのゴム成分が-60で以下のガラス転移温度を有する重合物からなり、トレッドは当該トレッド全体積の少くとも10%以上の発泡ゴム層を有し、発泡ゴムが平均気泡径1~120 μmの独立気泡を含有し、かつ、この発泡率Vsが1~100 %の範囲にあることを特徴としている。

ここに、トレッドのゴム成分は-60℃以下のガラス転移温度を有する重合物、例えば、天然ゴム、ポリイソプレンゴム、ポリプタジエンゴム、ブチルゴム、低スチレンのスチレン・プタジエン共重

4

の硬度はJIS硬度で50度以上が好ましく、さらに好ましくは50~70度であり、かつ、外側トレッド層の発泡ゴムの硬度より大きいことが望ましい。

さらにまた、第5図に示すように、トレッド35の路面に接する外側トレッド層33の一部にのみ発泡ゴム層32を用いてもよく、また、第6図(a)~(c)に示すような構造であってもよい。

さらにまた、トレッド45の路面に接する外側トレッド層43の一部に発泡ゴム層42を用いる場合、第7図に示すような構造であってもよいし、さらに、この発泡ゴム層42の一部が内側トレッド層44の一部を占めるようなものでもよい。

また、発泡ゴムの独立気泡の平均気泡径は1~120 μmが望ましく、好ましくは10~80μm、さらに好ましくは10~60μmである。発泡ゴムの独立気泡の平均気泡径を1~120 μmとしたのは、1μm未満では低温時の発泡ゴムの柔軟性が得られず、また、120 μmを超えると耐摩耗性能が低下し、さらに、発泡ゴムの歪み復元力が低下し、いわゆる耐ヘタリ性が低下し、製造時に安定した

形状を得ることが困難であるからである。

また、発泡率Vsは、次式

 $V s = \{ (\rho_{\circ} - \rho_{\bullet}) / (\rho_{\perp} - \rho_{\bullet}) \}$

- 1) × 100 (%) ·····(1)

で表わされ、ρ、は発泡ゴムの密度(g / cd)、ρ。は発泡ゴムのゴム固相部の密度(g / cd)、ρ。は発泡ゴムの気泡内のガス部の密度(g / cd)である。発泡ゴムはゴム固相部と、ゴム固相部によって形成される空洞(独立気泡)すなわち気泡内のガス部とから構成されている。

また、ガス部の密度 ρ φ は極めて小さく、ほぼ 客に近く、かつ、ゴム固相部の密度 ρ ι に対して 極めて小さいので、式(ι) は、次式

Vs=(P。/P、-1)×100 (%) ……(2) とほぼ同等となる。発泡率Vsは1~100 %の範囲が望ましく、好ましくは5~80%である。発泡率Vsを1~100 %としたのは、1 %未満では、水雪性能の改良効果が出ず、また、100 %を超えると、耐摩耗性能が低下し、さらに、発泡ゴムの歪み復元力が低下し、いわゆる耐へタリ性が低下

7

った。

試験法

(1) 平均気泡径および発泡率 V s

平均気泡径は試験タイヤのトレッドの発泡ゴム層からプロック状の試料を切り出し、その試料断面の写真を倍率100~400の光学顕微鏡で撮影し、200個以上の独立気泡の気泡径を測定し、算術平均値として、表わした。また、発泡率 V s はプロック状の試料の密度 P · (8 / cd)を測定し、一方無発泡ゴム(固相ゴム)のトレッドの密度 P 。を測定し、前記式(2)を用いて求めた。また、平均気泡径の代りに、後述の最大気泡径を用いることもでき、後述の気泡絵面積率を用いることもできる。

(2) JIS硬度および300 %伸張時の弾性率 通常のトレッドゴムと同様に所定の試験試料を 作成し、通常のJIS硬度 (JIS規格K63 01) に準じて測定し、また300 %伸張時のゴ ム弾性率を測定した。 することに加え、製造時に安定した形状を得ることが困難であるからである。また、トレッドが路面に接する外側トレッド層とこの放射内側の内側トレッド層とから構成され、前記発泡ゴム層を外側トレッド層に適用する場合には、発泡率 V s は 1 ~ 100 %の範囲が望ましく、発泡率 V s は 1~100 %の範囲が望ましく、好ましくは 5~80%である。

また、本発明に係る空気入りタイヤのトレッドに用いる発泡ゴムは、通常のゴム配合物に発泡剤を加えて通常のタイヤ製造方法にしたがって加熱加圧する際形成される。発泡剤としては、例えば、アゾジカーボンアミド、ジニトロソ・ベンタメチレン・テトラアミン、アゾピスイソプチロニトリル、トルエンスルフォニルヒドラジド、芳香族スッキニルトドラジド誘導体等が用いられる。

以下、実施例により詳細を説明するが発泡ゴム の性質およびタイヤ性能の試験は下記の方法で行

8

(3) ドラム発熱温度

試験タイヤに正規内圧を充填した後、外径1.7 m速度100 km/Hのドラム試験機に正規荷重で押しつけて3時間走行し、トレッドの中央部の表面温度を測定した。

(4) 耐摩耗性能

各試験タイヤ 2 本を排気量1500ccの乗用車のドライブ軸に取り付け、テストコースのコンクリート路面上を所定の速度で走行させた。 海深さの変化量を測定し、無発泡タイヤ(比較タイヤ1)を100 として指数表示した。 数値は大きい程耐摩耗性が良好であることを示す。

(5) 氷上制動性能

各試験タイヤ4本を排気量1500ccの乗用車に 装着し、外気温-15℃の氷上の制動距離を測定 した。無発泡タイヤ(比較例1)の場合を100 として指数表示した。数値は小さい程制動が良 好であることを示す。

以下、本発明の実施例を図面に基づいて説明する。

(第1~第5 実施例、比較例1~4)

第1、2図は本発明に係る空気入りタイヤの第1実施例を示す図である。第1図において、空気入りタイヤ1はタイヤのケース2と、発泡するからなりケース2のクラウン部2aを被覆するかレッド3と、を有している。ケース2は、一対のピード部5と、ピード部5間にほぼ放射方向に配置したゴム引きコードからなるカーカス部6とカーカス部6のクラウン部に円周方向に配置したベルト部7およびカーカス部の側部を被覆するサイドゴム8とから構成されている。

トレッド 3 は表 1 のトレッドの組成物(組成物 1)で、通常の製造方法によって製造した発泡ゴムである。また、トレッド 3 はこれらの発泡ゴムで前記クラウン部 2 a を被覆し、トレッド全体が発泡ゴム層 4 (発泡ゴム層 100 %)である。

(本頁、以下余白)

1 1

また、トレッド 3 以外の構成および製造方法は 通常の空気入りラジアルタイヤと同じであり、詳 細な説明は省略する。

次に、試験タイヤ(タイヤサイズ165 SR13) を9種類(実施例5種、比較例4種)を準備し、 本発明の効果を確認した。詳細は表2に示す。

第1実施例は前述の第1~2図に示すものである。第2~第5実施例および比較例3、4は積の1~2図に示すように、トレッド3にこの体積の100%の発泡ゴム層4を用いた場合であり、第2~第5実施例および比較例4は組成物1を用の配合量を変えてて、発泡率を変えた場合のである。はゴム成分としてガラス転移温度-50でのスチレンブタジエンゴム(スチレンを翻成物2は元のスチレンガムのが発泡剤を除りに組成物4)である。比較例1はたいのであり、比較例2は発泡剤には現からがく(硬を低下)した場合(組成物3)による。これらの試験タイヤは、前述以外は第1次統例と同じである。これらの試験タイヤは、前述以外は第1次統例と同じである。これらの試験タイヤは、前述以外は第1次統例と同じである。これらの表

妻 1

トレッドの組成物の種類	組成物1	組成 物 2	組成 物 3	組成 物 4
天然ゴム(ガラス転移温	60.0	60.0	60.0	
度 - 72で) ポリプタジエンゴム (ガ	40.0	40.0	40.0	10.0
ラス 転移 温度 - 100 で) スチレンプタジェンゴム (ガラス 転移 温度 - 50で)	-	_	-	90.0
カーボンプラック	70.0	70.0	15.0	90.0
プロセスオイル	30.0	30.0	40.0	48:0
ワックス	1.0	1.0	1.0	1.8
ステアリン酸	2.0	2.0	2.0	2.0
老 防	1.5	1.5	1.5	2.75
亜鉛華	3.0	3.0	3.0	3.0
加硫剤	1.5	. 1.5	1.5	1.8
硫 黄	1.5	1.5	1.5	1.5
ジニトロソ・ペ 発泡剤 ンタメチレン・ テトラアミン	0.2 ~ 4.5	_	-	5.0

発泡ゴムの独立気泡の平均気泡率は32μm、その発泡率 Vs は8%であり、それぞれ後述の試験 法によって測定した。

1 2

試験はトレッドゴムの平均気泡径、発泡率 V s 、 J I S 硬度、300 % 伸張時の弾性率およびタイヤ 性能について前記試験法により実施した。

これらの試験結果を表2に示す。

(本頁、以下余白)

		比較例 1	第1 実施例	第 2 実施例	第3 実施例	第 4 実施例	第 5 実施例	比較例	比較例 3	比較例
トリ類	レッドの組成物の種	組成物	組成物	組成物	組成物 1	組成物	組成物 1	組成物	組成物	組成物
発泡ゴム性質	平均気泡径 (μ∞)	0	32	54	15	40	65	0	87	80
	発泡率 V s (%)	0	8	22	2	22	45	0	75	57
	JIS硬度 (度)	(53)	50	47	52	48	45	(45)	47	40
	300 %伸張時 弾性率 (kg / cd)	(85.3)	82.0	80.0	86.3	81.0	78.5	(29.3)	61.0	75.0
タイヤの性能	トレッド発熱温度 (で)	61	62	64	62	64	65	64	69	67
	1) * 指数 耐摩耗性	100	95	90	97	91	83	49	74	68
	2) * 指数 氷上制動性能	100	90	85	96	87	80	97 .	101	79

() は無発泡ゴムを示す。

1

- 1) *指数は比較例1を100 として小さい方が悪い。
- 2) *指数は比較例1を100 として小さい方が良い。

15

これらの結果から明らかなように本願を適用した第1~第5実施例は比較例1~4に比較して発熱温度の上昇もわずかで、発熱耐久性も充分であり、かつ、耐摩耗性能も充分実用に耐るよう確保されている。さらに、氷上制動性能は大幅に向上している。また、氷上路面での駆動性および操縦性も充分であった。

(第6、8、9、11実施例)

第3図は本発明に係る空気入りタイヤの第6実施例を示す図であり、空気入りタイヤ11のトレッド13がケース12のクラウン部12aを被覆し、トレッド13の体積の約50%を有する発泡ゴム層とからなり、内側トレッド層16と、内側トレッド層16の放射外側を被覆する非発泡ゴムの外側トレッド局17とからなり、トレッド13の体積の一部のみに発泡ゴム層を有する場合である。その他は第1実施例と同じである。すなわち、路面に接するトレッド13の外側には耐摩耗性のよい非発泡ゴムを、トレッド全体が発泡ゴムの場合に比較し、発

泡率を大(この実施例では55%)とし、かつ、平 均気泡径を大きく(この実施例では85μm)した 発泡ゴムを配置し、トレッドの外側と内側とで機 能分担した場合である。したがって、トレッド13 は耐摩耗性能も十分で、かつ、柔軟性も十分であ るので、トレッド13の外側トレッド層17の表面17 aと路面との密着性は優れ、かつ、両面間の摩擦 係数は高く、氷雪性能はさらに優れている。

前述のように、発泡ゴム層が内側トレッド層16 に適用された他の実施例を表3(第6、8、9、 11実施例)に示している。この表3に示す以外の 構成は第1実施例と同じである。

(第12、13実施例)

第4図は本発明に係る空気入りタイヤ21の第12 実施例を示す図であり、空気入りタイヤ21はこのケース22のクラウン部22aを被覆するトレッド23 を備え、トレッド23は路面に接する外側トレッド 層25とこの放射内側の内側トレッド層26とから構成されている。外側トレッド層25は発泡ゴム層

(組成物1) (JIS硬度47度、発泡率22%) か

らなり、内側トレッド層26はJIS硬度60度の通常の無発泡ゴムである。前述以外の構成は第1実施例と同じである。

このようなトレッド23を有する空気入りタイヤ 21は、氷雪性能を確保したまま、特に、乾燥路面 を走行時の操縦安定性能を考慮する場合に好適で ある。すなわち、路面に接する外側トレッド層25 には適度に発泡した(表3)発泡ゴム層が設けら れているので、氷雪路面上でも低温まで柔軟性を 保持し、かつ、トレッドの発熱温度の上昇も僅か で、発熱耐久性も充分である。また、耐摩耗性も 充分実用に耐え、氷雪性能にも優れている。また、 内側トレッド層26には硬度の高い固相ゴム28が設 けられているので、乾燥路面を走行時に路面から 操舵反力(横力)を受けても、外側トレッド層25 と硬度の高い内側トレッド層26とからなるトレッ ド23は十分な横剛性を発揮し、実用上十分な操縦 性能を有することができる。さらに、内側トレッ ド層26の固相ゴム28の硬度が高いので、外側トレ ッド層25の動きを抑制し、耐摩耗性を向上させる。

1 8

また、発泡ゴム層の発泡ゴムの平均気泡径および発泡率は表3に示す範囲で変化した。また、比較例1は表2に示すものと同じであり、これらの試験タイヤの構成は前述以外は第1実施例と同じで、同様に製造された。

試験法は表2の場合と同じであり、試験結果を 表3に示す。

(本質、以下余白)

and with the

前述のように、発泡ゴム層が外側トレッド層25に 適用された他の実施例を表3 (第13実施例) に示 している。この表3に示す以外の構成は第1実施 例と同じである。

(第6~第13実施例、比較例1)

次に、試験タイヤ(タイヤサイズ165 SR13)を9種類(実施例8種、比較例1種)を準備して発泡ゴム層の配置および発泡条件を種々変えて本発明の効果を確認した。詳細を表3に示す。

試験タイヤの第6~11実施例においては、トレッド13の発泡ゴム層が、第3図に示すように、トレッド13の一部(トレッド13の体積に対する発泡ゴム層の体積比率40~60%)の内側トレッド層16にのみ配置した場合および第2図に示すように、トレッド13の全体に(トレッドの体積の100%)まで増加した場合であり、第12、第13実施例においては、第4図に示すように、トレッド13の一部(トレッドの体積の55%)の外側トレッド層25にのみ配置した場合である。第13実施例のその他の構成、作用は第12実施例と同じである。

1 9

		比較例	第 6 実施例	第7 実施例	第8 実施例	第 9 実施例	第10 実施例	第11 実施例	第12 実施例	第13 実施例
トレアの	ンッド内の発泡ゴム O配置	-	第 3 図	第2図	第 3 図	第 3 図	第2図	第3図	第4図	第 4 図
トル発化	ンッド体積に対する 包ゴム暦の体積比較		50	100	50	40	100	60	55	55
発泡ゴム性質	平均気泡径 (μm)	0	85	54	54	115	65	65	54	65
	発泡率 V s (%)	0	55	22	22	93	45	45	22	45
	J 1 S 硬 度 (度)	(53)	41	47	47	38	45	45	47	45
タイヤの性能	トレッド発熱温度 (で)	61	62	64	62	64	65	63	63	64
	1) * 指数 耐摩耗性	100	97	90	98	95	83	97	91	85
	2) *指数	100	90	85	93	88	80	91	87	84

- ()は無発泡ゴムを示す。
 - 1) * 指数は比較例1を100 として小さい方が悪い。
 - 2) *指数は比較例1を100 として小さい方が良い。

2 1

表3に示されるように、第6~第13実施例は、 比較例1に比較し、トレッドの発熱温度の上昇も わずかで、発熱耐久性も十分であり、かつて、耐撃 耗性能も充分実用に耐えるよう確保されており、 氷上制動性能は大幅に向上している。また、第12 路面上の駆動性および操縦性も充分確保することができ、タイヤの軽量化も定路を正上における操縦 安定性能がさらに優れている。された、第12 またであることにより振動吸収能力が拡大し、 走行時のタイヤ騒音が大幅に軽減される。

また、第2図、第3図、第4図、第5~第7図 に示すそれぞれの構成で発泡ゴムを用いて従来よ り行なわれている手法で更生を行い確認した結果、 これらの更生タイヤに於いても、また、氷雪性能 は大幅に改良された。

(発明の効果)

以上説明したように、本発明によれば、タイヤ の耐摩耗性およびタイヤ発熱耐久性を損なうこと なく、氷雪路面上における制動性能、駆動性およ び操縦性等の氷雪性能を大幅に向上することができる。さらに、トレッドの軽量化に伴うタイヤの軽量化及び本ゴム質 (発泡ゴム層)を適用することによりタイヤ騒音が大幅に軽減できる。

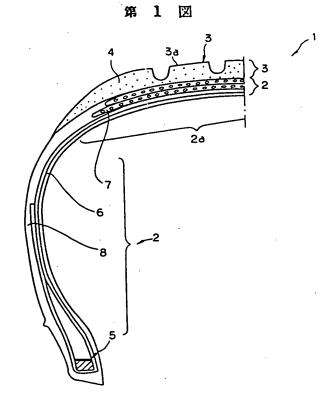
4. 図面の簡単な説明

第1、2図は本発明に係る空気入りタイヤの第1実施例を示す図であり、第1図はその一部断面図、第2図はその要部拡大断面図である。、第3図および第4図はそれぞれ本発明の第6実施例の要部拡大断面図である。第5図と第7図は本発明の発泡ゴム層の他の実施例を示す図であり、第5図はその一部断面図、第6図の一部に用いた、その要部拡大断面図、第7図は発泡ゴム層の他の実施例の要部拡大断面図である。

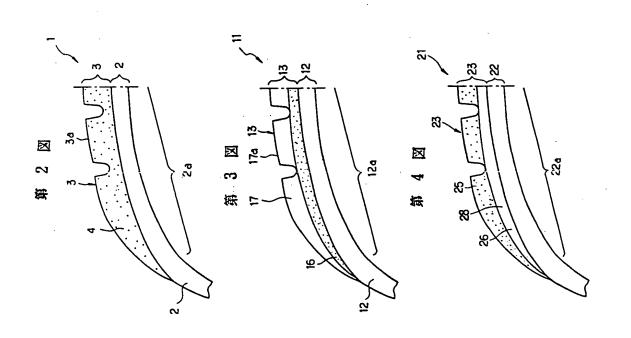
- 1、11、21、……空気入りタイヤ、
- 2、12、22……ケース、
- 2 a、12a、22a……ケースのクラウン部、
- 3、13、23、35、45……トレッド、
- 4、15、27、32、42……発泡ゴム層、

16、26、44……内側トレッド層、 17、25、33、43……外側トレッド層、 28……固相ゴム。

代理人 弁理士 有 我 軍 一 郎 (外1名)

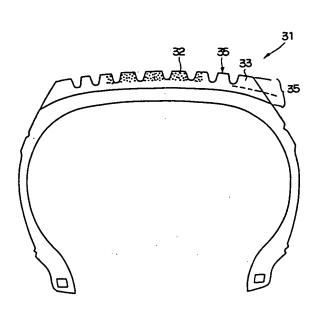


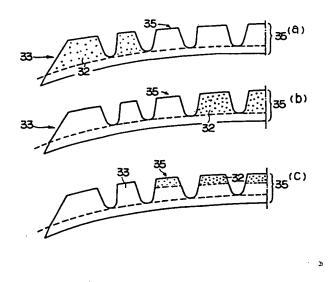
2 4



第 6 図

第 5 図





第 7 図

